(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2002-314330 (P2002-314330A)

(43)公開日 平成14年10月25日(2002.10.25)

(51) Int.Cl.7	識別記号	FI	テーマコート*(参考)
H01Q 21/30	•	H01Q 21/30	5 J O 2 1
1/38		1/38	5 J O 4 5
5/01		5/01	5 J O 4 6
13/08		13/08	

審査請求 未請求 請求項の数? OL (全 8 頁)

(21)出顧番号	特願2001-111482(P2001-111482)	(71)出顧入	000006231
			株式会社村田製作所
(22)出願日 工	平成13年4月10日(2001.4.10)		京都府長岡京市天神二丁目26番10号
		(72)発明者	尾仲 健吾
			京都府長岡京市天神二丁目26番10号 株式
			会社村田製作所内
		(72)発明者	南雲正二
			京都府長岡京市天神二丁目28番10号 株式
			会社村田製作所内
		(74)代理人	100093894
			弁理士 五十嵐 清
			具数百万统

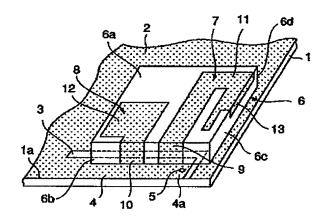
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 アンテナ装置

(57)【要約】

【課題】 共通の給電点から複数の給電放射素子に給電するとき、各給電放射素子毎に最適なインビーダンスの整合が得られない。

【解決手段】 誘電体の基体6 に、給電電極9,10及び放射電極11,12を有し且つ共振周波数の異なる複数の給電放射素子7,8を形成する。また、給電放射素子7,8を設けた基体6を固定する実装基板1には、共通の給電点5を備えるスタブ4を設けると共に、各給電放射素子7,8の給電電極9,10をスタブ4の夫々の整合点に接続して、各給電放射素子7,8毎にインピーダンス整合を行う。



10

【特許請求の範囲】

【請求項1】 誘電体の基体と、該基体の表面に形成した給電電極及び放射電極を有する複数の給電放射素子と、前記基体を固定する基板とを備え、該基板には前記給電放射素子に給電する共通の給電点を設けると共に、前記基板の表面又は前記基体及び前記基板の表面に前記給電点から連続的に展開してスタブを設け、前記給電放射素子の給電電極を前記放射電極の実効線路長に基いて定まる前記スタブの整合点に接続することを特徴とするアンテナ装置。

【請求項2】 前記基体の表面には、少なくとも1つの前記給電放射素子の放射電極に近接して給電電極を有しない放射電極を設けることを特徴とする請求項1に記載のアンテナ装置。

【請求項3】 前記スタブは、給電点から離れた部位を接地して形成したショートスタブであることを特徴とする請求項1又は請求項2に記載のアンテナ装置。

【請求項4】 前記基板にグランド導体層を設けると共 に、前記スタブは、前記グランド導体層の面中に形成し たスリットにより前記グランド導体層から切り離して形 20 成したオープンスタブであることを特徴とする請求項1 又は請求項2に記載のアンテナ装置。

【請求項5】 前記スタブと前記グランド導体層の間に 前記リアクタンス素子を接続することを特徴とする請求 項4に記載のアンテナ装置。

【請求項6】 前記リアクタンス素子は、前記基体の表面に形成したリアクタンス成分を有するパターン電極として構成することを特徴とする請求項5に記載のアンテナ装置。

【請求項7】 前記スタブは、前記基板に前記給電点を 30 含んで設けた給電ランドと、前記基体の表面に形成して前記給電ランドに接続するスタブバターンとから構成することを特徴とする請求項1乃至請求項3の何れか1つに記載のアンテナ装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、アンテナ装置、特に、複数の給電放射素子を有するアンテナ装置に関するものである。

[0002]

【従来の技術】近年、複数の周波数帯域を使用する携帯電話が多くなっている。これは、1つの周波数帯域に通話が集中したとき、他の周波数帯域に切換えて円滑な通話を行うためである。このような携帯電話には、2つの周波数帯域で励振するアンテナが必要になる。例えば、特開2000-196326号公報には、GSM(Global System for Mobile Communications)通信方式の携帯電話に於いて、900MHz帯域と1800MHz帯域の周波数で励振するアンテナが示されている。

【0003】とのアンテナは、誘電体の筐体の上に金属 50

バターンを形成すると共にその面中にスリットを設けて 電気的な長さ(電気長)の異なる2つの給電放射素子を 形成し、共通の給電点から供給する信号電流により、一

方の給電放射素子を900MHz帯域の周波数で励振し、他方の給電放射素子を1800MHz帯域の周波数で励振するものである。

2

[0004]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、一般に、共通の給電点から複数の給電放射素子に給電するとき、給電点から各給電放射素子まで、各給電放射素子毎に最適な電気長が形成できないため、各給電放射素子毎に割当てた周波数帯域に於いて、各給電放射素子毎に割当てた周波数帯域に於いて、各給電放射素子毎に十分な放射抵抗を確保できず共振時の帯域幅が狭くなる。また、各給電放射素子と信号源間のインビーダンス整合が得られないことに起因して、信号電力の投入が不十分になって各給電放射素子の利得が不足したり、各給電放射素子間に利得のバラ付きが生じる等の課題があった。【0005】本発明は上述の課題を解決するために成されたものであり、その目的は、複数の給電放射素子を有するアンテナ装置に於いて、各給電放射素子毎に最適な電気的整合条件を満たすアンテナ装置を提供するととに

[0006]

ある。

【課題を解決するための手段】上述の目的を達成するために、本発明は次に示す構成をもって課題を解決する手段としている。即ち、第1の発明のアンテナ装置は、誘電体の基体と、との基体の表面に形成した給電電極及び放射電極を有する複数の給電放射素子と、基体を固定する基板とを備え、この基板には給電放射素子に給電する共通の給電点を設けると共に、基板の表面又は基体及び基板の表面に給電点から連続的に展開してスタブを設け、給電放射素子の給電電極を放射電極の実効線路長に基いて定まるスタブの整合点に接続する構成をもって課題を解決する手段としている。

[0007]上述の発明に於いて、各給電放射素子は、放射電極の実効線路長で定まる共振周波数で励振される。このとき、各給電放射素子の給電電極は、夫々、各給電放射素子毎に最適なスタブ長であるスタブの整合点に接続されているので、各給電放射素子は、夫々の共振周波数に於いて良好な共振特性が得られると共に、夫々の共振周波数の属する周波数帯域に於いて必要な広さの帯域幅を確保することができる。

【0008】また、各給電放射素子は、スタブ長の付加 により、給電点、即ち、信号源に対し、各給電放射素子 毎に最適なインビーダンスの整合が得られ、各給電放射素子に信号源から最大電力を投入でき、各給電放射素子 に於ける利得が高くなる。ここに、放射電極の実効線路 長上は、式 $L=\lambda/4\sqrt{\epsilon}$ で与えられる。但し、 ϵ は基体の実効的な比誘電率、 λ は共振周波数の波長である。

) また、基体の表面とは、立体に形成した基体の1以上の

面を言う。更に、スタブは、ショートスタブでもオープ ンスタブでも良く、基板の表面又は基板及び基体の表面 を利用して形成される。

【0009】第2の発明のアンテナ装置は、上述の発明 に於いて、基体の表面には、少なくとも1つの給電放射 素子の放射電極に近接して給電電極を有しない放射電極 を形成することを特徴として構成されている。

【0010】との発明に於いて、給電電極を有しない放 射電極は、無給電放射素子として機能し、近接の給電放 射素子と電磁界結合することにより付勢されて近接の給 10 電放射素子の共振周波数と同じ周波数帯域に属する周波 数で共振する。この構成により、給電放射素子の共振周 波数と無給電放射素子の共振周波数を複共振整合(複共 振マッチング) させることができ、そのときの周波数帯 域幅は、給電放射素子単独で形成する周波数帯域幅より も広くなる。

【0011】第3の発明のアンテナ装置では、第1又は 第2の発明に於いて、スタブは、給電点から離れた部位 を接地して形成したショートスタブであることを特徴と して構成されている。

【0012】この構成の採用により、各給電放射素子に は、各給電放射素子毎に接地電位を基準としたスタブ長 で現す最適なリアクタンス値を付加するととができる。 これにより、各給電放射素子毎に共振特性の最適な整合 が得られる。例えば、共振周波数の低い給電放射素子に は長いスタブ長を設定し、共振周波数の高い給電放射素 子には短いスタブ長を設定して、各給電放射素子毎に給 電点に対する最適なインビーダンスの整合を実現すると とができる。

【0013】第4の発明のアンテナ装置では、第1又は 30 第2の発明に於いて、基板にグランド導体層を設けると 共に、スタブは、グランド導体層の面中に形成したスリ ットによりグランド導体層から切り離して形成したオー プンスタブであることを特徴として構成されている。

【0014】この発明では、各給電放射素子毎に付加す るリアクタンス値は、オープンスタブの給電点から各給 電放射素子の給電電極までの距離で与えられる。これら のリアクタンス値により、夫々の給電放射素子は、予定 した周波数帯域に於いて最適な共振特性を有する電気長 を備える。

【0015】第5の発明のアンテナ装置では、第4の発 明に於いて、スタブとグランド導体層の間にリアクタン ス素子を接続することを特徴としている。

【0016】との構成では、スタブの一部をリアクタン ス素子、例えば、インダクタやコンデンサ等の集中定数 部品で構成するので、実効的なスタブ長は、集中定数部 品のリアクタンス値を選ぶことにより、自由に変えるこ とができる。ことに、オープンスタブは、リアクタンス 素子の付加によりショートスタブとなる。

明に於いて、リアクタンス素子は、基体の表面に形成し たリアクタンス成分を有するパターン電極として構成す るととを特徴としている。

【0018】この構成の採用により、集中定数部品を用 いることなく、スタブ長を変えることができる。また、 パターン電極は、その長さや幅、パターン形状を変える ことによりリアクタンス値を変えることができ、基体の 表面に給電電極と共に形成することができるので、バタ ーン形成が容易である。

【0019】第7の発明のアンテナ装置では、第1乃至 第3の何れかの発明に於いて、スタブは、基板に給電点 を含んで設けた給電ランドと、基体の表面に形成して給 電ランドに接続するスタブバターンとから構成すること を特徴としている。

【0020】との発明では、各給電放射素子の給電電極 は、基体に設けたスタブパターンの整合点となる位置に 予め一体的に接続されており、スタブパターンの一端を 給電ランドに接続する際に給電点(給電源)に対する最 終的な整合調整が行われる。スタブバターンは、給電ラ 20 ンドと接続した反対端を接地することによりショートス タブとなり、開放端のままとすればオープンスタブとな る。また、スタブパターンの長さ及び幅を変えることよ り、放射給電素子の各給電電極までの最適なスタブ長を 変えることができる。

[0021]

【発明の実施の形態】以下に、この発明に係る実施形態 例を図面に基づいて説明する。図1は本発明に係るアン テナ装置の第1実施形態例を示す。

【0022】図1に於いて、基板1は、例えば、ガラス 繊維入りエボキシ樹脂を用いて形成された実装基板であ る。基板1の一方の表面には、銅等の導電体でグランド 導体層2が形成されている。グランド導体層2の面中に は、基板端 1 a から L 字型に延びるスリット 3 が形成さ れている。即ち、スリット3は、基板端1aと直角方向 に延びた後、直角に折れ曲がって基板端1aと平行に延 びている。このスリット3により、基板端1 aに沿って 等幅に延びる舌片状のショートスタブ4が形成される。 とのショートスタブ4は、根本部分がグランド導体層2 と連続しており、先端部分4aには図示しない信号源に 40 接続された給電点5が設けられている。

【0023】一方、直方体の基体6は、セラミックス材 料又はプラスチックス材料等の誘電体材料から作られて おり、その表面には、第1 給電放射素子7及び第2 給電 放射素子8が形成されている。第1給電放射素子7は、 基体6の第1側面6bを上下に伸張するストリップ状の 第1給電電極9と、基体6の主面6aを第1給電電極9 の上端から真っ直ぐに延び、第1側面6 b と向い合う対 向側面6 dの近くから第2側面6 c に沿って折返して形 成した第1放射電極11と、基体6の第2側面6cに第 【0017】第6の発明のアンテナ装置では、第5の発 50 1放射電極<math>11の折返し部分から垂下して形成した容量

装荷電極13とから構成され、所定の周波数帯域、例え ば、900MHz帯域の周波数で共振する電気長を備え ている。

【0024】また、第2給電放射素子8は、基体6の第 I側面6 bに第1給電電極9と平行に伸張して設けたス トリップ状の第2給電電極10と、基体6の主面6aの 途中まで第2給電電極9の上端から左側に広がった第2 放射電極12とから構成されている。この構成により、 第2 給電放射素子8 は、第1 給電放射素子7 の共振周波 数よりも高い周波数帯域、例えば、1800MHz帯域 10 の周波数で共振する電気長を備える。

【0025】第1給電放射素子7及び第2給電放射素子 8を形成した基体6は、基体6の下部に設けた図示しな い固定電極を用いて基板1のグランド導体層2にハンダ 付けして固定される。とのとき、第1 給電放射素子7の 給電電極9の下端と第2給電放射素子8の給電電極10 の下端は、ショートスタブ4の異なる部位にハンダ付け される。即ち、各給電電極9、10には、基板1に設け た給電点5からショートスタブ4の異なるリアクタンス 値を介して信号電力が供給される。

【0026】詳言すれば、図2に示すように、第1給電 放射素子7及び第2給電放射素子8は電気長が夫々異な るため、給電点5、換言すれば、信号源に対するインビ ーダンスの整合は、第1給電放射素子7及び第2給電放 射素子8毎に行われる。なお、以下の説明では、説明を 簡単にするため、給電電極9,10の幅を夫々給電接続 点9a,10aに集約して述べる。

【0027】ショートスタブ4のリアクタンス値は、ス タブ長により与えられる。即ち、ショートスタブ4は、 スリット3によってグランド導体層2から区分されるた 30 励振される。 め、第1 給電放射素子7 に対するリアクタンス値は、ス リット3の先端位置のグランド点2aを起点として、第 1整合点4 b迄の長さ (スタブ長) L 1により与えられ る。同様に、第2給電放射素子8に対するリアクタンス 値は、グランド点2aから第2整合点4c迄のスタブ長 L2により与えられる。

【0028】第1給電放射素子7の給電接続点9aは、 ショートスタブ4の第1整合点4 b に接続され、第1給 電放射素子7には、スタブ長L1で設定されたリアクタ ンス値が付加される。この構成により、第1 給電放射素 40 子7と給電点5との間に於けるインピーダンスの最適な 整合が得られ、第1給電放射素子7に於いて良好な共振 特性が得られる。

【0029】一方、第2給電放射素子8の給電接続点1 Oaは、ショートスタブ4の第2整合点4cに接続さ れ、第2給電放射素子8には、スタブ長L2で設定され たリアクタンス値が付加される。第2給電放射素子8 は、第1給電放射素子7よりも高い周波数で励振される ので、給電点5との最適なインビーダンス整合に要する

さく、従って、スタブ長L2はスタブ長L1よりも小さ 44 (L1>L2).

【0030】とのように、第1給電放射素子7及び第2 給電放射素子8の給電電極9,10をショートスタブ4 の最適な整合点4b. 4c に接続することにより、第1 給電放射素子7及び第2給電放射素子8の夫々に於いて 良好な共振特性となる。即ち、良好なインピーダンス整 合によって、各給電放射素子7、8には最大限の電力が 投入できるので、各給電放射素子7、8に於いて高い利 得が得られる。

【0031】また、各給電放射素子7、8毎に最適なス タブ長を付加することにより、各給電放射素子7.8毎 に共振時に於いて十分な放射抵抗を確保できるので、第 1 給電放射素子7及び第2 給電放射素子8 が個別に形成 する周波数帯域に於いて十分な帯域幅を確保することが できる。

【0032】図3を用いて本発明に係るアンテナ装置の 第2実施形態例を説明する。この実施形態例は、無給電 放射素子を付加して複共振を実現した点に特徴がある。 なお、図1の第1実施形態例と同一構成部分には同一符 20 号を付し、その共通部分の重複説明は省略する。

【0033】図3に於いて、基体6の主面6aには、第 1 給電放射素子 15及び第2 給電放射素子 16が形成さ れている。第1給電放射素子15は、給電電極9の上端 からストリップ状の放射電極17が対向側面6 dまで延 びて容量装荷電極19に接続されている。また、第2給 電放射素子16は、ストリップ状の放射電極18が給電 電極10の上端から主面6aの途中まで放射電極17と 平行に延び、第1給電放射素子15よりも高い周波数で

【0034】第1給電放射素子15の右隣には、近接し て第1無給電放射素子20が形成されている。第1無給 電放射素子20のグランド電極22は、給電電極9,1 Oと同じ側面6 bに形成されており、下端はグランド導 体層2に接続されている。また、グランド電極22の上 端からは、主面6aを放射電極17と平行に延び、対向 側面6 d に到達する直前に第2側面方向に折れ曲がって 第2側面6 c に形成した容量装荷電極26 に接続されて いる。

【0035】との第1無給電放射素子20は、第1給電 放射素子15と電磁界結合することにより励振電力の供 給を受け、同じ周波数帯域で複共振する。

【0036】また、第2無給電放射素子21は、第1無 給電放射素子20と同様に、基体6の表面にグランド電 極23と放射電極25が形成され、第2給電放射素子1 6の左隣に近接して設けられている。第2無給電放射素 子21の放射電極25は、第2給電放射素子16と電磁 界結合することにより、スタブ4のリアクタンス値で調 整された電気長の第2給電放射素子16と共に同じ周波 リアクタンス値は、第1給電放射素子7の場合よりも小 50 数帯域で複共振特性を形成しており、広い帯域幅を備え

る。

【0037】図4を用いて本発明に係るアンテナ装置の第3実施形態例を説明する。との実施形態例の特徴は、オープンスタブとした点にある。なお、図1の第1実施形態例と同一構成部分には同一符号を付し、その共通部分の重複説明は省略する。

【0038】図4に於いて、基板1のグランド導体層2の一部は、スリット28により分離されてオープンスタブ29として構成されている。即ち、スリット28は、基板端1aからU型に折り曲げた棒形状にグランド導体 10層2の面中に形成されており、グランド導体層2から切り離された部分は、基板端1aに沿って形成された長方形のスタブ29となる。

【0039】スタブ29には、第1給電放射素子7側の 端部に給電点5が設けられており、給電点5から第2給 電放射素子8の給電電極10までの実効的なスタブ長 は、給電電極9までの実効的なスタブ長よりも長くなっ ている。従って、第2給電放射素子8には、第1給電放 射素子7と異なったリアクタンス値が付加される。これ により、給電点(信号源)と第1及び第2給電放射素子 20 7、8の間のインピーダンスが個別に整合される。な お、第1給電放射素子7及び第2給電放射素子8に対す るインピーダンス整合のため、給電点5を移動して設置 することができる。

【0040】図4の第3実施形態例で示したオープンスタブ29は、図5に示すように、リアクタンス素子30を、スリット28を跨いでオープンスタブ29とグランド導体層2の間に接続することにより、ショートスタブとして構成することができる。リアクタンス素子30としては、インダクタンス素子、例えば、チップインダクタがあり、整合条件によっては容量素子、例えば、チップコンデンサを用いることもできる。

【0041】との構成により、接地電位から第1及び第2給電放射素子7、8の給電電極9、10までの実効的なスタブ長は、リアクタンス素子30のリアクタンス値を選択することにより変えることができる。即ち、グランド導体層2の接地電位から給電電極9までの実効的なスタブ長は、リアクタンス素子30のリアクタンス値を含んで定まり、第1給電放射素子7と給電点5(信号源)間のインピーダンス整合がなされる。同様に、接地40電位から給電電極10までの実効的なスタブ長は、リアクタンス素子30のリアクタンス値を含んで定まり、第2給電放射素子8に対するインピーダンス整合が実現する。

【0042】オープンスタブ29とグランド導体層2の間に跨設するリアクタンス素子30は、図6に示すように、集中定数部品に換えて、基体6の第1側面6bに形成したリアクタンスパターン31で構成することができる。リアクタンスパターン31は、ミアンダ状に形成されてインダクタンス成分が付与されたパターン電極であ

り、その一端はグランド導体層2に接続され、他端はオープンスタブ29に接続されている。リアクタンスパターン31に於けるインダクタンス値の調整は、リアクタンスパターン31をトリミングすることにより行うこと

8

ができる。

【0043】図7を用いて本発明に係るアンテナ装置の第4実施形態例を説明する。この実施形態例は、スタブを、基体の側面にスタブパターンとして構成した点に特徴がある。なお、図1の第1実施形態例と同一構成部分には同一符号を付し、その共通部分の重複説明は省略する。

【0044】図7に於いて、給電点5は、グランド導体層2からスリット34により分離した給電ランド32に設けられている。また、基体1の第1側面6 bには、給電電極9,10の配列方向に延び且つスリット34を跨いでスタブパターン33が形成されている。スタブパターン33の給電端33aは、給電ランド32に接続されており、給電放射素子7の給電電極9を基体1の下端まで延長した構成である。また、スタブパターン33の接地端33bは、基板1のグランド導体層2に接続されている。この構成により、スタブパターン33と給電ランド34は、ショートスタブとして機能する。

【0045】スタブバターン33には、給電放射素子7、8の給電電極9、10が一体に形成されており、これらの接続点は、第1実施形態例と同様に、、スタブバターン33の接地端33bを起点としたスタブ長で定まる最適な整合点に設定されている。スタブバターン33の長さ及び幅を変えることにより、実効的なスタブ長を変えることができる。また、スタブバターン33の給電端33aと給電ランド32の接続位置、即ち、給電点5からの距離を変えることによっても実効的なスタブ長を変えることができる。

[0046]

【発明の効果】請求項1のアンテナ装置によれば、複数の給電放射素子の給電電極が夫々給電点を設けたスタブの整合点に接続されるので、各給電放射素子に割当てられた周波数に於いて最適な整合を実現することができる。これにより、アンテナ装置の利得を高め且つ十分な周波数帯域幅を確保することができる。

【0047】請求項2のアンテナ装置によれば、少なくとも1つの給電放射素子に近接して無給電素子を配設して複共振する構成としたので、給電放射素子単独の周波数帯域幅に比べて、給電放射素子の共振周波数が属する周波数帯域の帯域幅を広げることができる。

【0048】請求項3のアンテナ装置によれば、スタブは、給電点から離れた部位を接地してショートスタブとして構成するので、接地電位からのスタブ長により各給電放射素子毎の最適な整合を得ることができる。

る。リアクタンスパターン31は、ミアンダ状に形成さ 【0049】 請求項4のアンテナ装置によれば、スタブ れてインダクタンス成分が付与されたパターン電極であ 50 は、グランド導体層の面中に形成したスリットによりグ

10

ランド導体層から切り離して形成したオープンスタブと して構成するので、スタブの形成が容易であり、また、 各給電放射素子毎に必要な整合点を定めることができ る。

【0050】請求項5のアンテナ装置によれば、オープ ンスタブとグランド導体層の間にリアクタンス素子を接 続した構成であるので、各給電放射素子と給電点間のイ ンピーダンスの整合を集中定数部品のリアクタンス値を 選択することにより自由に設定することができる。

【0051】 請求項6のアンテナ装置によれば、給電放 10 2 グランド導体層 射素子を形成した基体の表面にリアクタンスパターンを 形成するので、集中定数素子を用いることなくリアクタ ンス値によって各給電放射素子と給電点間のインピーダ ンスの整合を行うことができる。

【0052】請求項7のアンテナ装置によれば、スタブ を、基板に設けた給電ランドと基体に形成したスタブバ ターンとから構成するので、2つの給電放射素子に於け る整合条件の差を予め考慮してスタブバターンと給電電 極を同時に形成することができる利点がある。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に係るアンテナ装置の実施形態例を示す 斜視図である。

【図2】図1のアンテナ装置を説明するための分解斜視 図である。

【図3】本発明に係るアンテナ装置の他の実施形態例を 示す斜視図である。

【図4】本発明に係るアンテナ装置の更に他の実施形態*

* 例を示す斜視図である。

【図5】本発明に係るアンテナ装置の更に他の実施形態 例を示す斜視図である。

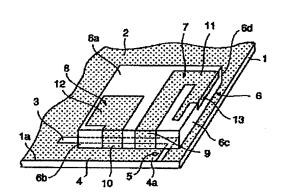
【図6】本発明に係るアンテナ装置の更に他の実施形態 例を示す斜視図である。

【図7】本発明に係るアンテナ装置の更に他の実施形態 例を示す斜視図である。

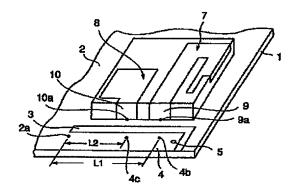
【符号の説明】

- 1 基板
- - 3, 28, 34 スリット
 - 4 ショートスタブ
 - 5 給電点
 - 6 基体
 - 7,15 第1給電放射素子
 - 8,16 第2 給電放射素子
 - 9, 10, 17, 18 給電電極
 - 11, 12, 24, 25 放射電極
 - 13, 19, 26 容量装荷電極
- 20 第1無給電放射素子 20
 - 21 第2無給電放射素子
 - 22,23 グランド電極
 - 29 オープンスタブ
 - 30 リアクタンス素子
 - 31 リアクタンスパターン
 - 32 給電ランド
 - 33 スタブパターン

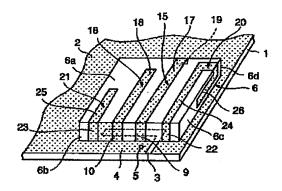
【図1】



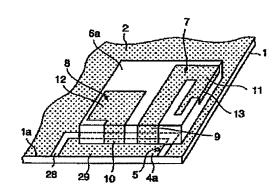
【図2】



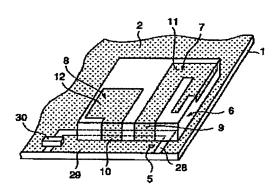




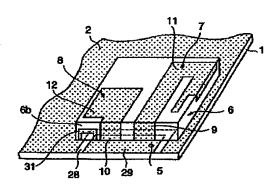
[図4]



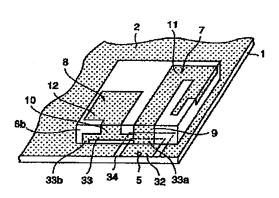
[図5]



【図6】



[図7]



フロントページの続き

(72)発明者 石原 尚

京都府長岡京市天神二丁目26番10号 株式 会社村田製作所内

(72)発明者 佐藤 仁

京都府長岡京市天神二丁目26番10号 株式 会社村田製作所内

(72) 発明者 宮田 明

京都府長岡京市天神二丁目26番10号 株式 会社村田製作所内

(72)発明者 川端 一也

京都府長岡京市天神二丁目26番10号 株式 会社村田製作所内

F ターム(参考) 5J021 AA02 AA13 AB06 CA03 CA04 CA05 HA10 JA02 JA03 SJ045 AA02 BA01 DA09 EA07 GA01 GA04 NA03 SJ046 AA04 AB13 PA07 TA03